

10/569 849

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES  
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum  
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum  
17. März 2005 (17.03.2005)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer  
WO 2005/023522 A1

(51) Internationale Patentklassifikation<sup>7</sup>: B29C 65/34,  
F16L 47/03, G05F 1/66

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP2004/009548

(22) Internationales Anmeldedatum:  
26. August 2004 (26.08.2004)

(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:  
103 40 206.3 1. September 2003 (01.09.2003) DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme  
von US): PF-SCHWEISSTECHNOLOGIE GMBH  
[DE/DE]; Karl-Bröger-Str. 10, 36304 Alsfeld (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): MERLE, Bernd  
[DE/DE]; Ringstr. 4, 36304 Alsfeld (DE). KEHM, Stefan  
[DE/DE]; Im Tal 1, 63688 Gedern-Wenings (DE). SPY-  
CHALSKI-MERLE, Achim [DE/DE]; Wieshof 3, 36304  
Alsfeld (DE).

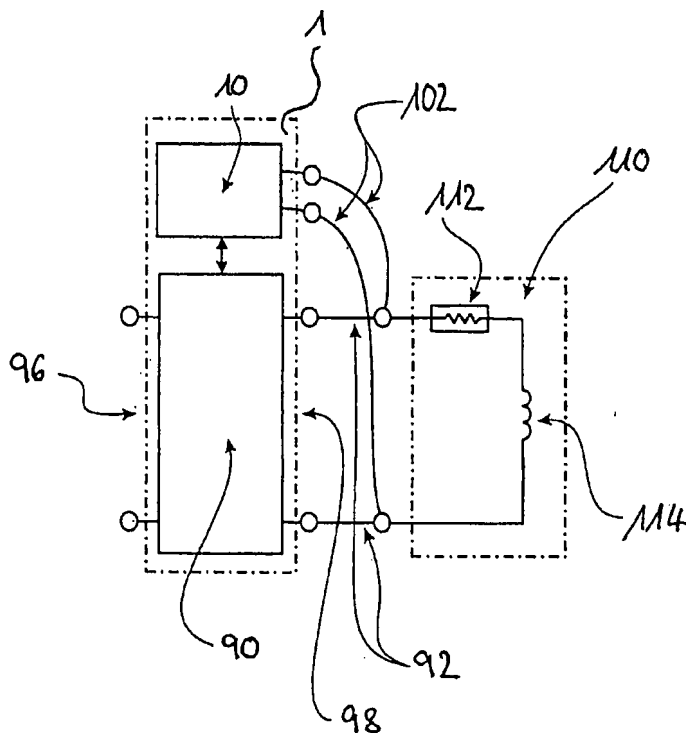
(74) Anwalt: FRITSCH, Rainer; Eisenführ, Speiser & Part-  
ner, Arnulfstr.25, 80335 München (DE).

(81) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für  
jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL,  
AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH,  
CN, CO, CR, CU, CZ, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI,  
GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE,  
KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD,  
MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG,

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: INDUCTIVE COMPENSATION FOR A HEATING COIL WELDING DEVICE

(54) Bezeichnung: INDUKTIONSKOMPENSATION FÜR HEIZWENDELSCHWEISSGERÄTE



(57) Abstract: The invention relates to a method for optimising welding energy supply to a heating coil of a heating coil device, in particular to a method for compensating welding voltage deviation effects on a base frequency for a known welding alternating voltage of the heating coil device in terms of welding energy supply. Besides the use of generators which supply the alternating voltage deviating from a base frequency tolerance range for said known welding alternating voltage and in order to feed a process modifying device, it is possible, in particular to use direct voltage in the form of a welding voltage for the heating coil of said heating coil device. According to the inventive method, a welding power supply unit is connected to the connection elements of the heating coil device through connection lines and connection elements. The electric characteristics of said heating coil device, in particular the inductance of the heating coil thereof are detected, an appropriate welding voltage or an appropriate welding time being determined on the base of known actual values of welding alternating voltage.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

WO 2005/023522 A1



PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

— vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche geltenden Frist; Veröffentlichung wird wiederholt, falls Änderungen eintreffen

(84) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

Veröffentlicht:

— mit internationalem Recherchenbericht

(57) Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Optimierung des Schweißenergieeintrags in die Heizwendel eines Heizwendelfittings, insbesondere ein Verfahren zur Kompensation der Auswirkungen einer Abweichung der Schweißspannung in der Grundfrequenz zu einer für das Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung auf den Schweißenergieeintrag. Neben der Verwendung von Generatoren, die eine vom Toleranzbereich der Grundfrequenz für eine bekannte Wechselspannungs-Schweißspannung abweichende Wechselspannung bereitstellen, zur Versorgung einer das Verfahren umsetzenden Vorrichtung, ist insbesondere die Verwendung einer Gleichspannung als Schweißspannung an der Heizwendel des Heizwendelfittings möglich. Bei dem Verfahren wird eine Schweißstrom-Versorgungseinheit über Anschlussleitungen und Verbindungselementen mit den Anschlusselementen eines Heizwendelfittings verbunden, elektrische Kenngrößen des Heizwendelfittings, insbesondere die Induktivität der Heizwendel des Heizwendelfittings, werden erfasst und anschließend basierend auf dem bekannten Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung eine geeignete Schweißspannung bzw. Schweißzeit ermittelt.

---

### Induktionskompensation für Heizwendelschweißgeräte

---

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Optimierung des Schweiß-  
5 energieeintrags in die Heizwendel eines Heizwendelfittings, gemäß dem Ober-  
begriff des Anspruchs 1 sowie eine Heizwendel-Schweißvorrichtung gemäß  
dem Oberbegriff des Anspruchs 20, die insbesondere zum Durchführen des  
vorstehend genannten Verfahrens geeignet ist.

Um Kunststoffinstallationsbauteile, wie beispielsweise Rohre, dicht zu verbind-  
10 den, werden in der Praxis neben der Heizelementstumpf- vor allem die Heiz-  
wendel-Schweißtechnik eingesetzt. Bei der Heizwendel-Schweißtechnik wer-  
den Heizwendelfittings, auch bekannt als Heizwendel-Muffen, zur axialen Ver-  
bindung von Rohren, beispielsweise Installationsrohren für die Gas- oder  
Wasserversorgung, verwendet. Heizwendelfittings weisen dazu ein aus  
15 Kunststoff, beispielsweise Polyethylen, hergestelltes Fittingrohr auf, in dessen  
Rohrwand wenigstens eine freiliegende oder verdeckte Heizwendel angeord-  
net ist. Über zwei nach außen geführte Anschlussenden, die in Anschlussele-  
menten enden, ist die Heizwendel mit einer elektrischen Schweißstrom-  
Versorgungseinheit verbindbar.

20 Zum Verschweißen zweier Installationsrohre aus Kunststoff werden diese in  
das Fittingrohr eingeschoben, das einen Innendurchmesser aufweist, der ge-  
ringfügig größer ist als der Außendurchmesser der beiden miteinander zu ver-  
bindenden Rohre. Anschließend wird durch Anlegen einer Schweißspannung  
der Heizwendel elektrischer Strom zugeführt, wobei die derart zugeführte e-  
25 lektrische Energie im elektrischen bzw. ohmschen Widerstand der Heizwendel  
in Wärme umgesetzt wird. Diese durchdringt langsam, von der Heizwendel  
ausgehend, die Kunststoffmaterialien der Rohre und des Fittings. Bei Über-  
schreiten des Erweichungspunktes bzw. Erreichen des Schmelzbereiches  
plastifizieren bzw. erweichen diese Materialien und fließen ineinander. Beim  
30 anschließenden Erkalten kommt es zu einer unlöslichen, homogenen und gas-

bzw. flüssigdichten Verbindung zwischen den beiden Rohren und dem Fitting. Für diesen Vorgang wird auch der Begriff "Heizwendelschweißen" bzw. "Schweißen" verwendet.

Bei einem bekannten Heizwendelschweißverfahren wird der Effektivwert einer  
5 an die Heizwendel angelegten Wechselspannungs-Schweißspannung über die Dauer des Schweißvorganges von der Schweißstrom-Versorgungseinheit konstant gehalten. Die für die Verschweißung notwendige Wärmemenge ist somit im Wesentlichen durch die Schweißspannung und/oder die Schweißzeit einstellbar. Bei modernen Heizwendelschweißgeräten werden vor dem eigent-  
10 lichen Schweißvorgang die Schweißparameter durch einen Einlesevorgang zum Einstellen der vorgesehenen Schweißspannung und Schweißzeit eingegeben.

Die Eingabe der Schweißparameter erfolgt dabei beispielsweise mittels eines Barcodes, der vom Hersteller, um Verwechslungen ausschließen zu können,  
15 auf jedem Bauteil in Form eines Etiketts aufgebracht ist und damit einen festen und unverlierbaren Bestandteil des Fittings darstellt. Dadurch können grundsätzliche Fehlerquellen, wie eine manuelle Falscheingabe der Schweißspannung und/oder der Schweißzeit, vermieden werden.

Der Aufbau des Barcodes ist standardisiert und ermöglicht neben der automa-  
20 tischen Einstellung der genannten Schweißparameter zusätzlich die Möglichkeit, mit dafür ausgelegten Schweißgeräten Verlegedaten von Rohrnetzen wie Herstellerinformationen der Rohrteile, Verlegeortsinformationen, etc. zu dokumentieren. Im Barcode ist auch die bekannte Temperaturkompensation verschlüsselt. Hierbei können aktuelle Schweißgeräte die aktuelle Umgebungs-  
25 temperatur hinsichtlich des benötigten Schweißenergieeintrages in das Fitting berücksichtigen.

Heizwendelschweißgeräte wurden in der Vergangenheit als Generator versorgte Geräte oder als Netzgeräte mit Wechselspannungseingang und Wechselspannungsausgang ausgeführt. Zur Leistungssteuerung und damit zur

Steuerung des Energieeintrages in das Heizwendelfitting wird überwiegend die Eingangsspannung, beispielsweise die Netzspannung mit 230V/50Hz, angeschnitten und mit einem Transformator auf eine Kleinspannung herabgesetzt. Um ausgangsseitig die dem Heizwendel des Fittings zugeführte elektrische Leistung zu steuern, wird der Effektivwert der Ausgangsspannung gemessen und über eine Regeleinheit der Phasen- bzw. Zündwinkel  $\alpha$  des Phasenanschnitts gesteuert. Das Ausgangssignal bei diesen Heizwendelschweißgeräten gleicht daher idealisiert einem angeschnittenen Sinus mit der Grundfrequenz des Eingangssignals, d. h. bei der oben genannten Netzspannung 50 Hz bzw. bei dazu äquivalenten von einem Generator erzeugten Spannungen zwischen 40 Hz und 70 Hz.

Die seit dem Jahr 2001 gültige europäische Norm EN 61000-3-2 lässt nach Ablauf gewisser Übergangsfristen die vorstehend für vom Stromnetz versorgte Geräte dargestellte Technik nicht mehr zu, da die Norm u. a. gerade die Begrenzung von Oberschwingungsströmen, die in das öffentliche Niederspannungsnetz eingespeist werden, zum Ziel hat. Netzurückwirkungen wie eine Phasenverschiebung zwischen Strom und Spannung infolge induktiver bzw. kapazitiver Lasten und harmonische Rückwirkungen, wie die Oberwellen, bedingt durch den vorstehend erwähnten Phasenanschnitt, müssen vorgegebene Grenzwerte einhalten. Die EN 61000-3-2 entspricht national der VDE 0838 „Elektromagnetische Verträglichkeit (EMV) Grenzwerte für Oberschwingungsströme“.

Daher intensivieren die Hersteller von Spannungs- bzw. Stromversorgungsgeräten die Entwicklung geeigneter Spannungskonvertertechnologien. Dabei ist die so genannte Powerfaktorkorrektur (PFC) eine Möglichkeit, den Eingangsstrom von elektrischen Verbrauchern so zu formen, dass Oberwellen die Maximalwerte der EN 61000-3-2 einhalten. Grundsätzlich sind hier zwei Prinzipien zu nennen: passive PFC und aktive PFC. Bei der passiven PFC wird eine Induktivität im Eingangskreis des Verbrauchers verwendet, um Energie aus dem Versorgungsnetz zwischenzuspeichern und so Stromspitzen zu dämpfen. Bei der aktiven PFC wird eine vorgeschaltete oder in das jeweilige Gerät in-

tegierte Steuerelektronik eingesetzt, die ständig den Energiebedarf des Verbrauchers überwacht. Die benötigte Energie wird in der Form eines nahezu perfekt sinusförmigen Stroms aus dem Versorgungsnetz entnommen und zwischengespeichert. Solche Hochfrequenzspannungskonverter weisen eingangsseitig nahezu einen  $\cos(\varphi)$  von 1 und nur geringe harmonische Störungen auf. Ausgangsseitig stellen diese Geräte eine Gleichspannung bereit.

Die Verwendung einer Gleichspannung bringt für das Anwendungsgebiet des Heizwendelschweißens gewisse Probleme mit sich. Da die Heizwendel der Fittings für gewöhnlich die Form einer Spule aufweisen, besitzt die Heizwendel eine gewisse – von der Spulengeometrie bestimmte – Induktivität. Aufgrund der ausgangseitig mit einer Wechselspannungs-Schweißspannung arbeitenden aktuellen Heizwendelschweißgeräte sind die marktgängigen Heizwendelfittings indirekt für den Einsatz mit einer Wechselspannungs-Schweißspannung (50-60Hz +/- 15%) und den oben angesprochenen Phasenanschnitt zur Leistungssteuerung ausgelegt und getestet worden. D. h. der beispielsweise im Barcode eines Fittings enthaltene Effektivwert der Schweißspannung als ein wesentlicher Schweißparameter ist für den Betrieb mit einer Wechselspannungs-Schweißspannung in einem bestimmten Frequenzbereich ausgelegt.

Für den Effektivwert der in einem Heizwendelfitting umgesetzten Wirkleistung  $P_{w, eff}$  also die dem Heizwendel tatsächlich zugeführten Heizleistung bzw. Schweißleistung gilt prinzipiell der folgende Zusammenhang

$$P_{w, eff} = U_{eff} \cdot I_{eff} \cdot \cos \varphi = \frac{U_{eff}^2}{\sqrt{R^2 + (2\pi f L)^2}} \cos(\arctan(2\pi f L / R)).$$

Dabei sind

$U_{eff}$  der Effektivwert der Spannung am Heizwendelfitting,

$I_{eff}$  der Effektivwert des Stromes durch das Heizwendelfitting,

$R$  der ohmsche Widerstand des Heizwendelfitting, und

$L$  die Induktivität der Heizwendel des Heizwendelfitting.

Die Heizwendel des Heizwendelfittings bildet aufgrund ihrer Induktivität  $L$  zusammen mit ihrem ohmschen Widerstand  $R$  eine komplexe  
5 Last  $R + i \cdot 2\pi f L$ , die eine Phasenverschiebung zwischen Strom und Spannung hervorruft. Das Verhältnis der Reaktanz der Heizwendel  $2\pi f L$  zu ihrem ohmschen Widerstand  $R$  entspricht dem Tangens des Phasenwinkels  $\varphi$  zwischen dem Strom  $I$  und der Spannung  $U$ .

Dem vorstehenden formelmäßigen Zusammenhang lässt sich entnehmen,  
10 dass eine Gleichspannung mit der Größe des Effektivwertes der angegebenen Wechselspannungs-Schweißspannung am Fitting, d. h. die Frequenz der angelegten Schweißspannung  $f$  ist gleich 0 Hz, der Effektivwert der Schweißleistung im Heizwendelfitting auf jeden Fall größer als im Betrieb mit Wechselspannung ist. Ebenso leicht ist erkennbar, dass der Effektivwert der Schweißleistung  
15 bei einer Erhöhung der Grundfrequenz der Wechselspannungs-Schweißspannung abnimmt.

D. h., für die Schweißleistung in der Heizwendel kann allgemein geschrieben werden:

$$P_{w, eff} = f(U, R, L).$$

20 Weiter ist zu berücksichtigen, dass bei der Steuerung des Effektivwertes der Wechselspannungs-Schweißspannung über den Phasenanschnittwinkel  $\alpha$  der Phasenanschnittsteuerung Oberwellen erzeugt werden, die für gewöhnlich Frequenzen mit einem ganzzahligen Vielfachen der angeschnittenen Grundwelle besitzen. Der gesamte Schweißenenergieeintrag in die Heizwendel setzt  
25 sich damit aus den unterschiedlichen Beiträgen der Grundwelle und der Oberwellen zusammen, wobei mit zunehmender Frequenz die Amplituden der Oberwellen kleiner ausfallen. Zusätzlich nimmt die Wirkung der Induktivität  $L$

der Heizwendel mit steigender Frequenz zu. Dadurch wird der entsprechende Oberwellenstrom und damit der Schweißenergiebeitrag der jeweiligen Oberwelle mit steigender Frequenz zusätzlich vermindert. Somit gilt für die Heizleistung im Heizwendel etwas genauer

5 
$$P_{w, eff} = f(U(\alpha), R, L)$$

Es sei noch angemerkt, dass die Netzspannung bzw. die Generatorspannung für gewöhnlich selber Schwankungen aufweist und daher der Phasenanschnittswinkel  $\alpha$  zur Steuerung des gewünschten Effektivwertes der Wechselspannungs-Schweißspannung nicht konstant ist. Damit ist auch die auf die  
10 Oberwellen entfallende Schweißleistung gewissen Schwankungen unterworfen.

Schließlich wird der ohmsche Widerstand des Heizwendel selbst von der Temperatur beeinflusst, d. h., der ohmsche Widerstand der Heizwendel nimmt mit steigender Temperatur zu. Damit gilt letztlich für den Effektivwert  
15 der Schweißleistung

$$P_{w, eff} = f(U(\alpha), R(T), L),$$

wobei T für die Temperatur der Heizwendel steht.

Es wurden Versuchsreihen sowohl mit Gleichspannung als auch mit Wechselspannungen, bei denen die Grundfrequenz deutlich von der Grundfrequenz  
20 der für die Heizwendelfittings bekannten Wechselspannungs-Schweißspannungen abwich, als Schweißspannung durchgeführt. Bei den Versuchen mit einer Gleichspannung in der Größe des Effektivwertes der zu dem Fitting angegebenen Wechselspannungs-Schweißspannung hat sich herausgestellt, dass Unterschiede bei der zugeführten Schweißenergie im ungünstigsten Fall  
25 von bis zu 50% auftreten, insbesondere bei Rohren mit großen Durchmessern. Mit anderen Worten: In einem für Wechselspannung ausgelegten Heiz-



wendelfitting trägt eine Gleichspannungs-Schweißspannung der Größe des auf dem Barcode des Fittings angegebenen Effektivwerts der Wechselspannungs-Schweißspannung  $U_{eff}$  eine bis zu 50% zu große Wärmemenge in das Heizwendelfitting ein. Eine Abweichung von mehr als 5% kann jedoch schon zu negativen Auswirkungen für die Qualität der Schweißverbindung führen. So kam es in Versuchen zu Überhitzungen des Kunststoffmaterials bis hin zum Einfallen dünnwandiger Rohre. Gerade unter hohen Sicherheitsanforderungen für Gasleitungen ist dieser Umstand nicht tolerierbar.

Im umgekehrten Fall, nämlich der Verwendung einer Wechselspannungs-Schweißspannung mit einer Grundfrequenz höher als die der für die Fittings bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung, war der Schweißenergieeintrag deutlich geringer, d. h., die Verschweißung wird nicht mit der vorherbestimmten Schweißenergiemenge durchgeführt. Für die Qualität der Schweißverbindung kann dies sogar noch fataler sein, als der vorstehend angesprochene Fall der Überhitzung der Schweißstelle, da eine minderwertige Verschweißung aufgrund der Unterschreitung des optimalen Schweißenergieeintrages von außen unerkant bleibt.

Eine nahe liegende sichere Maßnahme wäre nun, mit Auslaufen der Übergangsfristen der EN 61000-3-2 für die „alten“ Heizwendelschweißgeräte mit Wechselspannungs-Schweißspannung diese für den Fall der vom Stromnetz versorgten Geräte durch neue Heizwendelschweißgeräte mit Gleichspannungs-Schweißspannung zu ersetzen und den Einsatz der dafür nicht ausgelegten Heizwendelfittings aus Sicherheitsgründen zu verbieten. Dies hätte zur Folge, dass die „alten“ Heizwendelfittings entweder weggeworfen werden oder an den Hersteller zur Umetikettierung zurückgeführt werden müssten. Dies wäre mit erheblichen Kosten verbunden. Andererseits gibt es im Bereich der durch einen Generator versorgten Heizwendelschweißgeräte für beispielsweise den abgesetzten Baustellenbetrieb auf dem globalen Markt der Heizwendel-Schweißtechnik Anwendungsbereiche, in denen die Versorgungsspannung eine Grundfrequenz von beispielsweise 200Hz oder höher aufweist.

Auch hier müsste grundsätzlich der Einsatz von Heizwendelfittings, die für diese Frequenzen nicht ausgelegt wurden, verboten werden. Andererseits ist dieser Markt zu klein, um die geringen Stückzahlen von Heizwendelfittings mit für diese Grundfrequenzen optimierten Angaben für die Schweißspannungen und Schweißzeiten, zu den marktüblichen Preisen anzubieten.

Es ist daher eine Aufgabe der vorliegenden Erfindung, ein Verfahren sowie eine Vorrichtung der eingangs genannten Art zu schaffen, die eine präzise Einstellung der an der Heizwendel anliegenden Schweißspannung und damit eine Optimierung des Schweißenergieeintrages ermöglichen, wenn eine von einem bekannten Toleranzbereich der Grundfrequenz der für den Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung abweichende, insbesondere eine Gleichspannung, als Schweißspannung eingesetzt wird.

Hinsichtlich des Verfahrens wird die vorstehende Aufgabe durch die Merkmale des Anspruchs 1 gelöst. In den sich daran anschließenden Ansprüchen 2 bis 19 finden sich vorteilhafte Ausgestaltungen hierzu.

Das erfindungsgemäße Verfahren zur Optimierung des Schweißenergieeintrags in die Heizwendel eines Heizwendelfittings kommt bei einer Schweißstrom-Versorgungseinheit zur Anwendung, die über Anschlussleitungen und Verbindungselemente mit Anschlusselementen des Heizwendelfittings verbindbar ist. Dabei sind wenigstens der Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung mit einer in einem bestimmten Toleranzbereich liegenden Grundfrequenz und eine zugehörige Schweißzeit bekannt. Diese Schweißparameter können beispielsweise codiert in einem Barcode auf einem an dem Heizwendelfitting angebrachten Etikett entnehmbar sein.

Nachdem die notwendigen elektrischen Verbindungen zwischen der Schweißstrom-Versorgungseinheit und dem Heizwendelfitting hergestellt sind, kann durch Anlegen einer Schweißspannung an die Anschlüsse des Heizwendelfittings der eigentliche Schweißvorgang beginnen. Erfindungsgemäß soll jedoch eine in der Grundfrequenz beliebige Schweißspannung eingesetzt werden

können, d. h. die von einem bestimmten Toleranzbereich der Grundfrequenz der zu dem Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung deutlich abweichen darf.

In einer ersten Ausführungsform der Erfindung wird als Schweißspannung  
5 eine Gleichspannung eingesetzt. Dieses erfindungsgemäße Gleichspannungs-Heizwendelschweißgerät ist vorteilhaft als Stromnetz versorgtes Gerät verwendbar, da bei diesem die eingangs geschilderten Netzrückwirkungen so gut wie nicht auftreten.

In einer zweiten Ausführungsform der Erfindung kann als Schweißspannung  
10 eine Wechselspannung zur Anwendung kommen, die in der Grundfrequenz deutlich vom Toleranzbereich der für das Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung abweicht. Dieses erfindungsgemäße Wechselspannungs-Heizwendelschweißgerät ist besonders vorteilhaft als Generator versorgtes Gerät - beispielsweise im abgesetzten Einsatz auf Baustellen -  
15 verwendbar, wobei häufig Generatoren eingesetzt werden, die eine Wechselspannung mit zum Beispiel 200Hz oder 400Hz zur Verfügung stellen.

Es sei angemerkt, dass es selbstverständlich möglich ist, ein Heizwendelschweißgerät derart auszuführen, dass es für beide vorstehenden Anwendungen - als ein „All-Round“ Heizwendelschweißgerät - der vorstehenden ersten  
20 und zweiten Ausführungsform geeignet ist.

In beiden Ausführungsformen bzw. in dem „All-Round“- Heizwendelschweißgerät wird zur Umsetzung des erfindungsgemäßen Verfahrens wenigstens eine oder mehrere elektrische Kenngrößen des Heizwendelfittings erfasst. Anschließend wird mithilfe eines aus der wenigstens einen oder der mehreren  
25 erfassten elektrischen Kenngrößen des Heizwendelfittings ein Energieeintragskorrekturfaktor ermittelt, mit dem wenigstens ein Schweißparameter angepasst wird und damit ein optimaler Schweißenergieeintrag in das Heizwendelfitting gesteuert werden.

Als Schweißparameter können die Schweißzeit, also die Zeitdauer, während der die Schweißspannung an dem Heizwendelfitting anliegt, oder der Effektivwert der angelegten Schweißspannung eingestellt werde. Selbstverständlich ist es auch möglich, beide Größen gleichzeitig anzupassen. Es sei hervorgehoben, dass die Anpassung des oder der Schweißparameter für jeden einzelnen Schweißvorgang individuell erfolgt. Damit wird für jedes Heizwendelfitting der Energieeintrag auf Basis der elektrischen Kenngrößen des jeweiligen Heizwendelfittings individuell optimal angepasst. Die eingangs genannten Probleme lassen sich damit ohne eine Erhöhung des Aufwandes vor Ort bzw. ohne eine Erschwerung der Handhabung bzw. Bedienung des Heizwendelschweißgerätes vermeiden.

Vorzugsweise wird die wenigstens eine oder die mehreren elektrischen Kenngrößen des Heizwendelfittings vor dem Schweißvorgang, d. h. nach dem Anschluss des Heizwendelfittings an das Heizwendelschweißgerät und dem Einlesen der zum Heizwendelfitting bekannten bzw. mitgelieferten Schweißparameter, erfasst. Es ist aber auch denkbar, sofort mit dem Schweißvorgang zu beginnen und die Anpassung, beispielsweise der Schweißzeit, parallel zum Schweißvorgang durchzuführen.

Als elektrische Kenngröße wird bei dem erfindungsgemäßen Verfahren wenigstens als eine erste elektrische Kenngröße die Induktivität der Heizwendel des Heizwendelfittings erfasst, insbesondere dann, wenn der ohmsche Widerstand der Heizwendel des Heizwendelfittings dem an diesem angebrachten Etikett entnehmbar ist. Es ist jedoch auch möglich, zusätzlich als eine zweite elektrische Kenngröße den ohmschen Widerstand der Heizwendel des Heizwendelfittings zu erfassen.

In einer weiteren Ausführungsform wird der ohmsche Widerstand der Heizwendel parallel zum Schweißvorgang fortlaufend bzw. in bestimmten zeitlichen Abständen bestimmt. Es hat sich nämlich gezeigt, dass der ohmsche Widerstand der Heizwendel selber einer gewissen Temperaturabhängigkeit

unterliegt und hier eine weitere – wenn auch geringe - Beeinflussung des Schweißenergieeintrages in das Fitting liegt.

In allen vorstehend genannten Ausführungsformen der Erfindung wird der Energieeintragkorrekturfaktor wenigstens aus einem der folgenden Einzelkorrekturfaktoren gebildet, d. h., der Energieeintragskorrekturfaktor kann jeweils  
5 auf einen einzelnen Korrekturaspekt oder auf eine beliebige Kombination dieser Einzelkorrekturfaktoren ausgerichtet sein.

In einem ersten Aspekt der Erfindung ist ein erster Einzelkorrekturfaktor ein Induktivitätskorrekturfaktor, der im Wesentlichen zur Berücksichtigung des  
10 Einflusses der Induktivität der Heizwendel Heizwendelfittings auf den Schweißenergieeintrag bei einer Abweichung vom Toleranzbereich der Grundfrequenz der zum Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung vorgesehen ist.

In einem zweiten Aspekt der Erfindung ist ein zweiter Einzelkorrekturfaktor ein  
15 Oberwellenkorrekturfaktor, der im Wesentlichen zur Berücksichtigung des unterschiedlichen Schweißenergieeintrages der Oberwellen einer Wechselspannungs-Schweißspannung bei einer Abweichung vom Toleranzbereich der Grundfrequenz der zum Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung vorgesehen ist.

20 In einem dritten Aspekt der Erfindung ist ein dritter Einzelkorrekturfaktor ein Widerstandskorrekturfaktor, der im Wesentlichen zur Korrektur der Auswirkung der Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes der Heizwendel des Heizwendelfittings auf den Schweißenergieeintrag vorgesehen ist.

Die Grundfrequenz der zu den Heizwendelfittings bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung liegt vorzugsweise in einem Toleranzbereich von  
25 etwa 40 Hz bis 70 Hz.

Bei der Erfassung der elektrischen Kenngrößen der Heizwendel des Heizwendelfittings gibt es für die Erfassung der Induktivität der Heizwendel verschiedene Möglichkeiten bzw. dem Fachmann bekannte schaltungstechnische Mittel. Beispielfhaft und nicht abschließend sei erwähnt, dass die Induktivität  
5 aus dem Phasenwinkel zwischen Strom und Spannung eines an das Heizwendelfitting angelegten Wechselspannungsmesssignals bestimmt werden kann. Weiter ist es möglich, die Induktivität über eine Veränderung der Resonanzfrequenz eines Messschwingkreises, zu dem die Heizwendel des Heizwendelfittings geschaltet wird, zu bestimmen. Die Induktivität könnte auch aus  
10 der Differenz des komplexen Widerstandes der Heizwendel des Heizwendelfittings bei wenigstens zwei in der Frequenz unterschiedlichen Messsignalen bestimmt werden.

Im Zusammenhang mit der erfindungsgemäßen Kompensation der reaktiven elektrischen Eigenschaft der Heizwendel des Heizwendelfittings sei noch festgehalten, dass entweder die Induktivität der Heizwendel oder deren Reaktanz  
15 bei der interessierenden Grundfrequenz, für die das Heizwendelfitting ursprünglich ausgelegt wurde, erfasst und zur Bestimmung des Induktivitätskorrekturfaktors verwendet werden kann.

Hinsichtlich der Erfassung der elektrischen Kenngrößen ist weiter anzumerken, dass dies über separate Messleitungen erfolgen kann, die an den Anschlusselementen des Heizwendelfittings anschließbar sind. Es ist jedoch  
20 auch möglich, die elektrischen Kenngrößen über die Anschlussleitungen der Schweißstrom-Versorgungseinheit an den Anschlusselementen des Heizwendelfittings zu realisieren.

Hinsichtlich der Vorrichtung wird die vorstehende Aufgabe durch die Merkmale des Anspruchs 20 gelöst. In den sich daran anschließenden Ansprüchen 21 bis 27 finden sich vorteilhafte Ausgestaltungen hierzu. Im Zusammenhang mit der Heizwendel-Schweißvorrichtung ist zu bemerken, dass damit die gleichen Vorteile  
25 erzielbar sind, wie sie vorstehend im Zusammenhang mit den Verfahren erläutert worden sind.  
30

Weitere vorteilhafte Ausgestaltungen sowie ein Ausführungsbeispiel werden nachstehend anhand der Zeichnungsfiguren erläutert. In diesem Zusammenhang ist zu bemerken, dass sich die bei der Beschreibung verwendeten Begriffe "links", "rechts", "unten" und "oben" auf die Zeichnungsfiguren mit normal lesbaren Bezugszeichen beziehen. Hierbei ist:

Fig. 1 eine schematische Ansicht einer erfindungsgemäßen Heizwendel-Schweißvorrichtung;

Fig. 2 ein Ersatzschaltbild für die Heizwendel eines Heizwendelfittings zusammen mit einer vereinfachten Darstellung der Heizwendel-Schweißvorrichtung aus Fig. 1; und

Fig. 3 ein Flussdiagramm mit den einzelnen Verfahrensschritten zur Steuerung eines geeigneten Schweißenergieeintrages in ein Heizwendelfitting.

Fig. 1 zeigt ein Ausführungsbeispiel für ein Verbindungsgerät 1, insbesondere ein Heizwendelschweißgerät mit einer erfindungsgemäßen Steuer-Vorrichtung 10 zur automatischen Optimierung des Schweißenergieeintrages in ein Heizwendelfitting. Die Steuer-Vorrichtung 10 kann als integraler Bestandteil verwendet werden oder als modulares Zusatzgerät für ein solches Verbindungsgerät 1 ausgelegt sein.

Die Steuer-Vorrichtung 10 weist eine zentrale Steuereinheit 20, beispielsweise eine CPU, zum u. a. bestimmen des Energieeintragskorrekturfaktors gemäß der Erfindung auf, die über eine Datenleitung 22 mit einem Speicher 30 für u. a. das Zwischenspeichern wenigstens einer oder mehrerer erfasster elektrischer Kenngrößen eines Heizwendelfittings verbunden ist. In dem Speicher 30 können auch die aktuellen Schweißdaten wie Daten bzgl. dem verwendeten Heizwendelfitting bzw. Elektroformteil abgelegt werden. Es ist auch denkbar, dies mit bekannten Funktionen zur Protokollierung und Dokumentierung von Rohrnetzen zu kombinieren.

Die zentrale Steuereinheit 20 ist über eine Datenleitung 23 mit einem Display 40 verbunden, auf dem alphanumerische und/oder grafische Symbole wiedergebar sind. Mittels des Displays 40 können z. B. von der Steuer-Vorrichtung 10 erfasste Bauteil-Identifikationskennungen, die eine oder die mehreren (bzw. eine Auswahl) bereits für ein Bauteil erfassten elektrischen Kenngrößen und ggf. Systemmeldungen alphanumerisch und/oder grafisch dargestellt werden.

Über eine weitere Datenleitung 24 ist die zentrale Steuereinheit 20 mit einem Tastaturfeld 50 zur manuellen Eingabe und/oder Auswahl von einzelnen Gerätefunktionen ausgestattet.

Über eine Datenleitung 25 ist die zentrale Steuereinheit 20 mit einem Barcodeleser 60 verbunden, wobei in der Datenleitung 25 eine digitale Umsetzeinrichtung 62 für die vom Barcodeleser 60 gelesenen Daten in digitale Daten vorgesehen ist. Mithilfe des Barcodelesers 60 können der zentralen Steuereinheit vor dem Schweißvorgang u. a. spezifische Daten über das zu verarbeitende Heizwendelfitting eingegeben werden. So werden in dem international standardisierten Barcode auf Heizwendelfittings u. a. der Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung und die korrekte Schweißzeit angegeben. Weiter ist auch die Information zur Temperaturkompensation vorhanden, mithilfe derer die zentrale Steuereinheit die Umgebungstemperatur beim Schweißvorgang berücksichtigen kann. Dazu steht die zentrale Steuereinheit 20 über eine Datenleitung 26 mit einem Temperatursensor 70 in Verbindung, wobei ebenfalls in der Datenleitung 26 eine Einrichtung 72, wie ein A/D-Wandler, zum Umwandeln der von dem Temperatursensor 70 erfassten Daten in digitale Daten geschaltet ist.

Schließlich ist die zentrale Steuereinheit 20 über eine Datenleitung 27 mit einer Schnittstelle 80 verbunden, über die die Steuer-Vorrichtung 10 mit einer Schweißstrom-Versorgungseinheit 90 für den Verbindungsvorgang verbindbar ist. Es sei angemerkt, dass die Schnittstelle 80 sowohl hardwaremäßig als auch softwaremäßig ausgeführt sein kann.

In der Fig. 1 ist die hardwaremäßige Variante gezeigt, bei der eine Steckverbindung, bestehend aus einem Stecker 82 und einer Buchse 84, vorgesehen ist. Damit ist die Steuer-Vorrichtung 10 modular an der Schweißstrom-



Versorgungseinheit 90 anschließbar. An der Schweißstrom-Versorgungseinheit 90 befinden sich noch Anschlussleitungen 92 und Verbindungselemente 94, die mit nicht gezeigten Anschlusselementen des nicht abgebildeten Heizwendelfittings elektrisch verbunden werden können.

- 5 Zur Erfassung elektrischer Kenngrößen der Heizwendel eines Heizwendelfittings ist die zentrale Steuereinheit 20 über eine Datenleitung 28 mit einem schaltungstechnischen Mittel, nämlich einer Messeinrichtung 100 verbunden. Die Messeinrichtung 100 ist mittels Messleitungen 102, an deren Enden sich Anschlusselemente 104 befinden, mit den Anschlusselementen des Heizwendelfittings verbindbar. Die Messeinrichtung 100 ist dafür ausgelegt, mit einem  
10 geeigneten Messverfahren wenigstens die Reaktanz bzw. die Induktivität und ggf. den ohmschen Widerstand der Heizwendel des Heizwendelfittings zu erfassen. Diese erfassten elektrischen Kenngrößen wandelt die Messeinrichtung 100 in digitale Daten um und stellt sie der zentralen Steuereinheit 20 zur Weiterverarbeitung zur Verfügung. Dabei kann das Verbindungsgerät 1 so ausgelegt sein, dass der ohmsche Widerstand der Heizwendel laufend bzw. in bestimmten zeitlichen Abständen erfasst wird. Damit ist es möglich während des Schweißvorganges die Rate des Energieeintrags in das Fitting noch präziser zu steuern, indem die Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes laufend kompensiert bzw. der Energieeintrag entsprechend korrigiert wird.  
15  
20

- Fig. 2 zeigt in vereinfachter schematischer Darstellung das Verbindungsgerät 1 mit der Steuer-Vorrichtung 10 und der Schweißstrom-Versorgungseinheit 90 aus der Fig. 1, wobei die Schweißstrom-Versorgungseinheit über Anschlussleitungen 92 mit einem Heizwendelfitting 110 verbunden ist. Die Heizwendel des Heizwendelfittings 110 ist dabei mit ihrem elektrischen Ersatzschaltbild bestehend aus einem ohmschen Widerstand 112 und einer Induktivität 114 dargestellt. Die Steuer-Vorrichtung 10 ist mittels Messleitungen 102 ebenfalls mit den Anschlusselementen des Heizwendelfittings 110 verbunden. Weiter besitzt die Schweißstrom-Versorgungseinheit 90 einen Anschluss 96 zum Anschließen an  
25  
30 ein elektrisches Energieversorgungsnetz, wobei hierbei in der vom Stromnetz versorgten Variante des Verbindungsgerätes 1 eine Wechselspannung im Bereich 220/230V mit 50-60Hz zur Anwendung kommt. In der vom Stromnetz unabhängigen Variante des Verbindungsgerätes 1 ist ein Anschluss an einen

Stromgenerator vorgesehen, der ausgangsseitig eine Wechselspannung mit einer bestimmten Amplitude und Frequenz, die von der üblichen Netzfrequenz abweichen kann, zur Verfügung stellt.

Am Ausgang stellt die Schweißstrom-Versorgungseinheit 90 an ihrem Ausgang  
5 98 vorzugsweise in der vom Stromnetz versorgten Variante eine Gleichspannungs-Schweißspannung zur Verfügung, um die benötigte Schweißenergie über die Heizwendel in den Heizwendelfittings in Form von Wärme einzutragen.

Die für den abgesetzten Einsatz ausgelegte Schweißstrom-Versorgungseinheit kann auch am Ausgang wieder eine Wechselspannung als Schweißspannung  
10 zur Verfügung steht, wobei die vorstehend bereits genannten Vorteile durch die Berücksichtigung der Auswirkungen eines Unterschiedes in der Grundfrequenz der Versorgungsspannung auf den Schweißenergieeintrag in das Heizwendelfitting realisiert werden.

Fig. 3 zeigt abschließend ein Flussdiagramm mit den Schritten des erfindungsgemäßen Verfahrens zum Steuern des korrekten Schweißenergieeintrags in  
15 das Heizwendelfitting beim Heizwendelschweißen. Es sei angemerkt, dass das Flussdiagramm nur die Verfahrensschritte wiedergibt, die sich konkret auf die optimale Steuerung der Schweißenergie, insbesondere der dabei notwendigen, erfindungsgemäßen Korrekturen eines oder mehrerer Schweißparameter unter  
20 Berücksichtigung eines oder mehrerer der folgenden Aspekte bezieht, nämlich hinsichtlich des Einflusses der Induktivität der Heizwendel auf den Energieeintrag in das Heizwendelfitting, hinsichtlich des Anteiles der Oberwellen am Energieeintrag einer angeschnittenen Wechselspannungs-Schweißspannung und/oder hinsichtlich der Auswirkungen der Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes der Heizwendel des Heizwendelfittings auf den Energieeintrag.  
25

Das Verfahren beginnt mit dem Schritt S10. Es sei angenommen, dass zu diesem Zeitpunkt die zu verbindenden Rohre bereits mittels des Heizwendelfittings  
- noch lösbar - zusammengesteckt sind und alle notwendigen Verkabelungen,  
30 d. h. die Schweißstromversorgungsleitungen und die Messleitungen, an dem Heizwendelfitting bereits angeschlossen sind.

Zuerst werden in Schritt S20 die beispielsweise in dem Barcode des Heizwendelfittings enthaltenen Informationen, insbesondere die vom Hersteller des Fittings angegebenen Schweißparameter, Effektivwert der Wechselspannungsschweißspannung und die Schweißzeit, mittels des Barcodelesers (siehe Fig. 1) in die zentrale Steuereinheit der Steuervorrichtung eingegeben.

Im sich an den Schritt S20 anschließenden Schritt S30 werden elektrische Kenngrößen der Heizwendel des Heizwendelfittings, insbesondere der ohmsche Widerstand und die Induktivität, mittels der in der Steuer-Vorrichtung enthaltenen Messeinrichtung über die am Heizwendelfitting angeschlossenen Messleitungen erfasst.

In dem Schritt S40 findet eine Plausibilitäts- bzw. Fehlerkontrolle statt. Hierbei kann z. B. der erfasste ohmsche Widerstand mit dem im Barcode angegebenen Wert verglichen werden. Sollte hier eine über einem festgelegten Toleranzbereich liegende Abweichung festgestellt werden, kann dies auf einen Kabelfehler oder korrodierte Anschlusselemente hindeuten, in solch einem Fall verzweigt das Verfahren zum Schritt S50, in dem über das Display der Steuer-Vorrichtung eine entsprechende Diagnose- bzw. Fehlermeldung an den Bediener ausgegeben wird und anschließend mit Schritt S60 der Vorgang abgebrochen, d. h., der Schweißprozess wird nicht gestartet.

Wenn die Plausibilitäts- bzw. Fehlerkontrolle in Schritt S 40 ohne Unregelmäßigkeiten abgelaufen ist, wird das Verfahren in Schritt S70 fortgeführt, indem die zentrale Steuereinheit aus den erfassten elektrischen Kenngrößen der Heizwendel und den Daten des Barcodes entsprechend der vorliegenden Erfindung einen Energieeintragskorrekturfaktor ermittelt.

Der Energieeintragskorrekturfaktor berücksichtigt, für den Fall, dass eine Gleichspannung als Schweißspannung eingesetzt wird, nicht aufgrund der Induktivität der Heizwendel zu einer Phasenverschiebung zwischen dem Schweißstrom und der Schweißspannung kommt und daher keine Blindleistung im Heizwendelfitting auftritt. D. h., beim Betrieb mit einer Gleichspannungsschweißspannung muss mit einem niedrigeren Spannungswert gearbeitet werden als dem Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung bzw. es

muss die Schweißzeit verkürzt werden. Natürlich ist auch eine Kombination aus beiden Maßnahmen möglich.

Weiter berücksichtigt der Energieeintragskorrekturfaktor, dass bei einer Gleichspannungs-Schweißspannung keine Oberwellen zum Energieeintrag in das Heizwendelfitting beitragen. Schließlich wird durch kontinuierliche Erfassung des ohmschen Widerstandes der Heizwendel des Fittings die Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes berücksichtigt. Es sei noch angemerkt, dass der die Anteile am Energieeintragskorrekturfaktor hinsichtlich der Oberwellen und hinsichtlich der Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes der Heizwendel auch aus Messreihen empirisch ermittelt werden können und als Konstanten bzw. Tabellen im Programm der zentralen Steuereinheit des Verbindungsgerätes abgelegt sein können.

Der Energieeintragskorrekturfaktor berücksichtigt, für den Fall, dass eine Wechselspannung als Schweißspannung eingesetzt wird, die mit ihrer Grundfrequenz vom Toleranzbereich der Grundfrequenz der zum Fitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung vorzugsweise nach oben, d. h. z. B. eine Grundfrequenz von 200 Hz besitzt, abweicht, dass es dann durch die frequenzabhängige Reaktanz der Induktivität der Heizwendel zu einer veränderten Phasenverschiebung zwischen dem Schweißstrom und der Schweißspannung kommt und daher eine veränderte Blindleistung im Heizwendelfitting auftritt. In diesem Fall muss mit einem höheren Effektivwert der Wechselspannungs-Schweißspannung gearbeitet werden als auf dem Fitting im Barcode angegeben bzw. es muss die Schweißzeit verlängert werden. Natürlich ist auch wieder eine Kombination aus beiden Maßnahmen möglich.

Weiter berücksichtigt der Energieeintragskorrekturfaktor, dass in diesem Fall auch die Oberwellen zum Energieeintrag in das Heizwendelfitting einen anderen Beitrag leisten. Schließlich kann auch in diesem Fall durch kontinuierliche Erfassung des ohmschen Widerstandes der Heizwendel des Fittings die Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes berücksichtigt werden. Es sei auch hier angemerkt, dass der die Anteile am Energieeintragskorrekturfaktor hinsichtlich der Oberwellen und hinsichtlich der Temperaturabhängigkeit des ohmschen Widerstandes der Heizwendel aus Messreihen empirisch ermittelt

werden kann und als Konstanten bzw. Tabellen im Programm der zentralen Steuereinheit des Verbindungsgerätes abgelegt sein können.

Im Schritt S90 wird dann von der zentralen Steuereinheit unter Berücksichtigung des Energieeintragskorrekturfaktors die korrigierte Schweißspannung  
5 bzw. korrigierte Schweißzeit eingestellt. Anschließend beginnt in Schritt S90 der eigentliche Schweißvorgang, während dem die Steuer-Vorrichtung die Schweißparameter überwacht und ggf. nachsteuert.

Nach Ablauf der festgelegten Schweißzeit wird das Verfahren mit Schritt S100 beendet. Die Verbindungsstelle muss dann lediglich für eine festgelegte Zeit-  
10 dauer abkühlen. Es ist auch möglich, die geforderte Abkühlzeit von der Steuer-Vorrichtung in einem zusätzlichen Verfahrensschritt überwachen zu lassen.

### Ansprüche

1. Verfahren zur Optimierung des Schweißenergieeintrags in die Heizwendel eines Heizwendelfittings, bei dem eine Schweißstrom-Versorgungseinheit über Anschlussleitungen und Verbindungselemente mit Anschlusselementen des Heizwendelfittings verbunden wird und bei dem der Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung mit einer bestimmten Grundfrequenz und eine zugehörige Schweißzeit bekannt sind,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass wenigstens eine elektrische Kenngröße des Heizwendelfittings erfasst wird; und  
dass ein optimaler Schweißenergieeintrag in das Heizwendelfitting mit mindestens einem Energieeintragskorrekturfaktor gesteuert wird, der aus der wenigstens einen erfassten elektrischen Kenngröße des Heizwendelfittings ermittelt wird.
2. Verfahren nach Anspruch 1,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass die Schweißstrom-Versorgungseinheit das Heizwendelfitting mit einer Gleichspannungs-Schweißspannung versorgt.
3. Verfahren nach Anspruch 1,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass die Schweißstrom-Versorgungseinheit das Heizwendelfitting mit einer Wechselspannungs-Schweißspannung versorgt, deren Grundfrequenz von einem Toleranzbereich der Grundfrequenz der zu dem Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung abweicht.
4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass der Energieeintragskorrekturfaktor wenigstens aus einem Induktivitätskorrekturfaktor besteht, der im Wesentlichen zur Berücksichtigung des Einflusses der Induktivität der Heizwendel Heizwendelfittings auf den Schweißenergieeintrag bei ei-

ner Abweichung vom Toleranzbereich der Grundfrequenz der zum Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung vorgesehen ist.

- 5 5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4,  
dadurch gekennzeichnet, dass der Energieeintragskorrekturfaktor  
wenigstens aus einem Oberwellenkorrekturfaktor besteht, der im We-  
sentlichen zur Berücksichtigung des unterschiedlichen Schweißener-  
gieeintrages der Oberwellen einer Wechselspannungs-Schweiß-  
10 spannung bei einer Abweichung vom Toleranzbereich der Grundfre-  
quenz der zum Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-  
Schweißspannung vorgesehen ist.
- 15 6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5,  
dadurch gekennzeichnet, dass der Energieeintragskorrekturfaktor  
wenigstens aus einem Widerstandskorrekturfaktor besteht, der im We-  
sentlichen zur Korrektur der Auswirkung der Temperaturabhängigkeit  
des ohmschen Widerstandes der Heizwendel des Heizwendelfittings  
auf den Schweißenergieeintrag vorgesehen ist.
- 20 7. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet, dass die wenigstens eine oder mehrere  
elektrische Kenngrößen des Heizwendelfittings vor dem Schweißvor-  
gang erfasst werden.
- 25 8. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet, dass die wenigstens eine oder mehrere  
elektrische Kenngrößen des Heizwendelfittings während dem  
Schweißvorgang erfasst werden.
- 30

9. Verfahren nach Anspruch 8,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass die wenigstens eine oder die mehreren elektrischen Kenngrößen des Heizwendelfittings während des Schweißvorgangs kontinuierlich bzw. in bestimmten Zeitabständen erfasst werden.
10. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche  
**dadurch gekennzeichnet**, dass als eine erste elektrische Kenngröße die Induktivität der Heizwendel des Heizwendelfittings erfasst wird.
11. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass als eine zweite elektrische Kenngröße der ohmsche Widerstand der Heizwendel des Heizwendelfittings erfasst wird.
12. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass mittels des Energieeintragskorrekturfaktors die bekannte Schweißzeit in jedem einzelnen Schweißvorgang individuell angepasst wird.
13. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass mittels des Energieeintragskorrekturfaktors und dem bekannten Effektivwert der Wechselspannungs-Schweißspannung der Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung mit einer anderen Grundfrequenz als die der bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung oder eine Gleichspannungs-Schweißspannung in jedem einzelnen Schweißvorgang individuell eingestellt wird.
14. Verfahren nach Anspruch einem der vorhergehenden Ansprüche,  
**dadurch gekennzeichnet**, dass die Grundfrequenz der zu einem Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung in einem Toleranzbereich von etwa 25 Hz bis 75 Hz liegt.



15. Verfahren nach einem der Ansprüche 10 bis 14,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Induktivität der Heizwendel aus dem Phasenwinkel zwischen Strom und Spannung eines an das Heizwendelfitting angelegten Wechselspannungsmesssignals bestimmt wird.
16. Verfahren nach einem der Ansprüche 10 bis 14,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Induktivität über eine Veränderung der Resonanzfrequenz eines Messschwingkreises, zu dem die Heizwendel des Heizwendelfittings geschaltet wird, bestimmt wird.
17. Verfahren nach einem der Ansprüche 10 bis 14,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Induktivität aus der Differenz des komplexen Widerstandes der Heizwendel des Heizwendelfittings bei wenigstens zwei in der Frequenz unterschiedlichen Messsignalen bestimmt wird.
18. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Erfassung der elektrischen Kenngrößen über separate Messleitungen erfolgt, die an den Anschlusselementen des Heizwendelfittings anschließbar sind.
19. Verfahren einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Erfassung der elektrischen Kenngrößen über die Anschlussleitungen der Schweißstrom-Versorgungseinheit an den Anschlusselementen des Heizwendelfittings erfolgt.
20. Heizwendel-Schweißvorrichtung, insbesondere zum Durchführen des Verfahrens nach einem der Ansprüche 1 bis 19, mit wenigstens einer Schweißstrom-Versorgungseinheit, mit mindestens zwei mit der Schweißstrom-Versorgungseinheit verbundenen Anschlussleitungen, die jeweils ein Verbindungselement aufweisen und über die Schweiß-

strom-Versorgungseinheit mit Anschlusselementen mindestens einer Heizwendel eines Heizwendelfittings lösbar verbindbar ist, wobei die Schweißstrom-Versorgungseinheit Mittel zum Eingeben von Schweißparametern und wenigstens eine zentrale Steuereinheit besitzt,

5        **dadurch gekennzeichnet**, dass die wenigstens eine zentrale Steuereinheit mit mindestens einem Mittel zum Erfassen zumindest einer elektrischen Kenngröße der Heizwendel des Heizwendelfittings verbunden ist; und

10        dass die zentrale Steuereinheit ausgelegt ist, mit der zumindest einen elektrischen Kenngröße einen oder mehrere Schweißparameter bei einer Abweichung von einer bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung mit einer bestimmten Grundfrequenz, deren Effektivwert für das Heizwendelfitting bekannt ist, mittels eines Energieeintragskorrekturfaktors anzupassen und den Schweißenergieeintrag in  
15        das Heizwendelfitting zu steuern.

21. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach Anspruch 20,

**dadurch gekennzeichnet**, dass eine erste elektrische Kenngröße die Induktivität der Heizwendel des Heizwendelfittings ist.

20

22. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach Anspruch 20 oder 21,

**dadurch gekennzeichnet**, dass eine zweite elektrische Kenngröße der ohmsche Widerstand der Heizwendel des Heizwendelfittings ist.

25

23. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach einem der Ansprüche 20 bis 22,

**dadurch gekennzeichnet**, dass die anzupassenden Schweißparameter wenigstens ein Effektivwert einer Wechselspannungs-Schweißspannung bzw. eine Gleichspannung und/oder eine Schweißzeit sind.

30

24. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach einem der Ansprüche 20 bis 23,

**dadurch gekennzeichnet**, dass die bekannten Schweißparameter einem Etikett an dem Heizwendelfitting entnehmbar sind.

25. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach Anspruch 24,  
dadurch gekennzeichnet, dass die bekannten Schweißparameter auf dem Etikett in Form eines Barcodes bereitgestellt sind und die Mittel zum Eingeben eine Barcodelesevorrichtung zum wenigstens Einlesen der Schweißparameter von dem Barcode in die zentrale Steuereinheit sind.
- 5
26. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach einem der Ansprüche 20 bis 25,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Schweißspannung eine Gleichspannung ist.
- 10
27. Heizwendel-Schweißvorrichtung nach einem der Ansprüche 20 bis 25,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Schweißspannung eine Wechselspannung ist, deren Grundfrequenz von der Grundfrequenz der zu dem Heizwendelfitting bekannten Wechselspannungs-Schweißspannung abweicht.
- 15

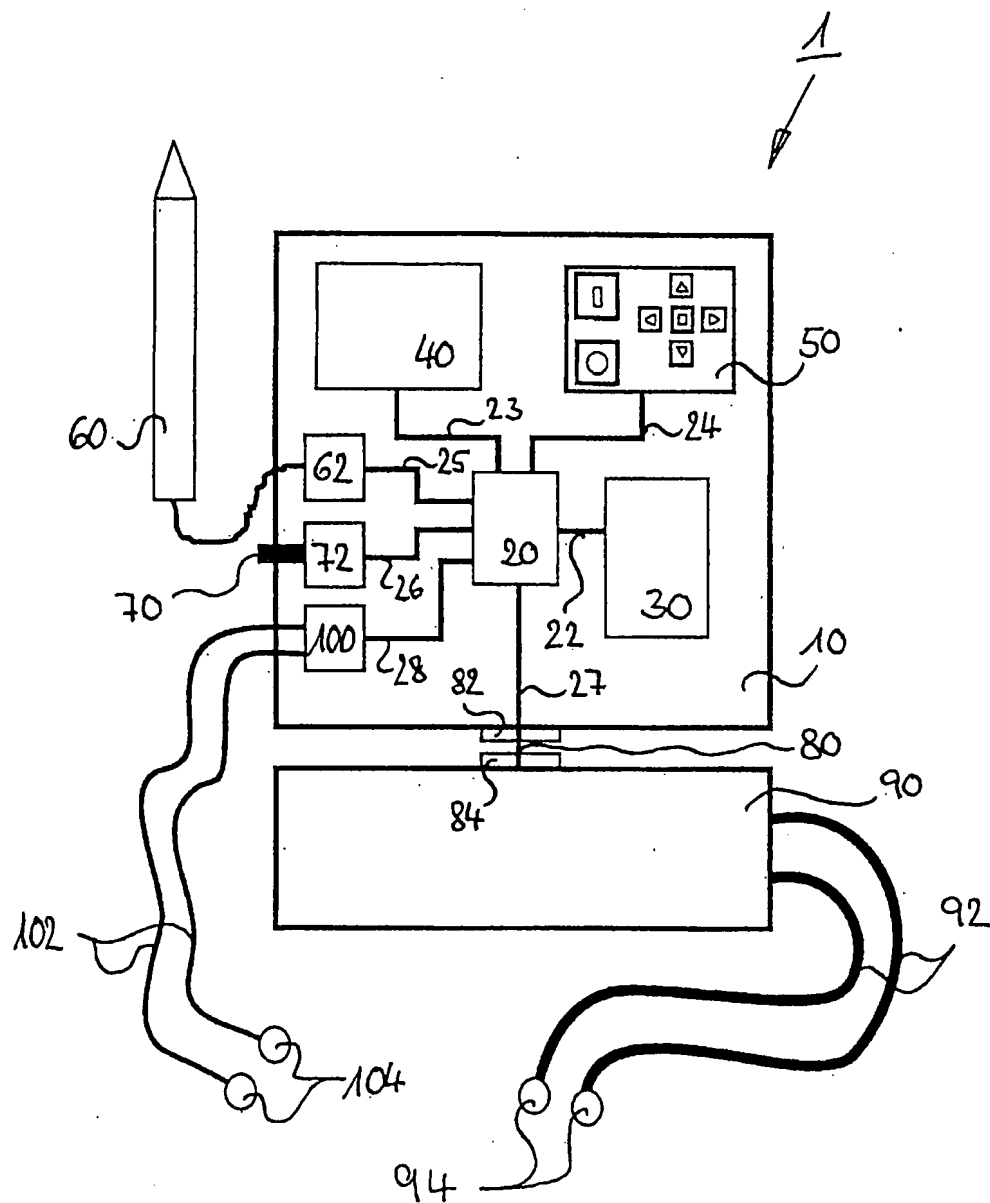


FIG. 1

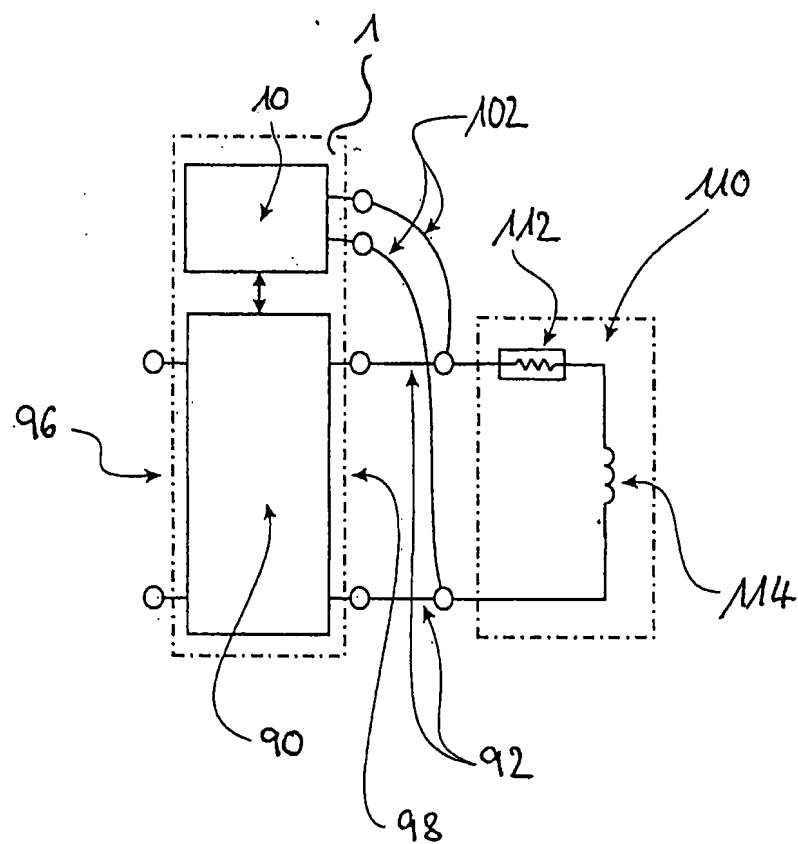


FIG. 2

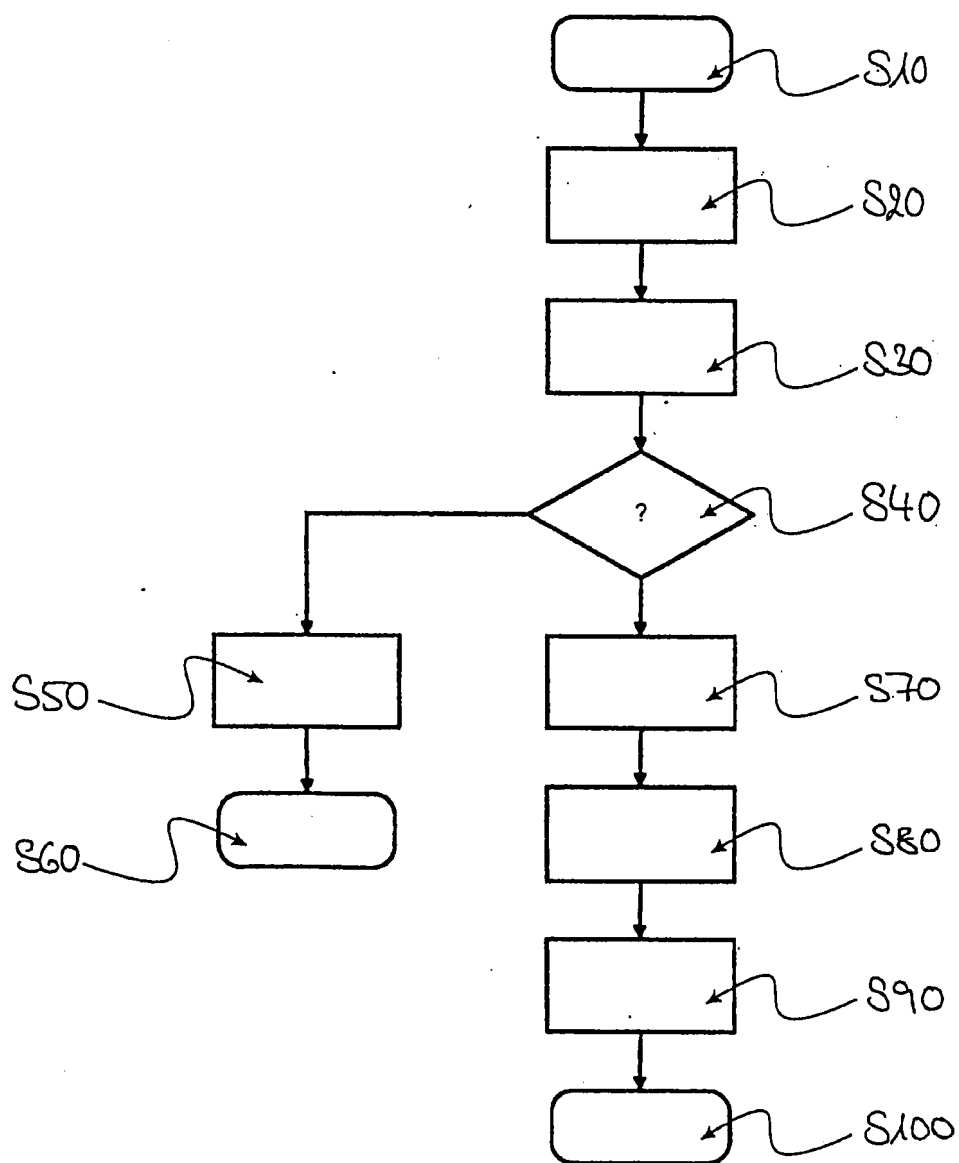


FIG. 3

10/569849

## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/009548

## A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES

IPK 7 B29C65/34 F16L47/03 G05F1/66

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

## B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierte Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)

IPK 7 B29C F16L G05F

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal

## C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
X	EP 0 335 010 A (HUERNER GMBH) 4. Oktober 1989 (1989-10-04) Spalte 6, Zeile 41 - Spalte 8, Zeile 4	1-27
X	WO 97/20682 A (MERLE BERND ; HUERNER GMBH (DE)) 12. Juni 1997 (1997-06-12) Seite 8, Zeilen 26-34; Abbildung 2	1-27
A	WO 82/02593 A (PAYNE NICHOLAS JOHN) 5. August 1982 (1982-08-05)	1-19
X	Ansprüche 9,10,13	20-27
A	US 4 978 837 A (EGGLESTON DEAN E) 18. Dezember 1990 (1990-12-18) Spalte 5, Zeile 60 - Spalte 7, Zeile 20; Anspruch 1	1-27
	----- -/-	



Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen



Siehe Anhang Patentfamilie

\* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

"A" Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

"E" älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

"L" Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

"O" Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

"P" Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

"T" Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

"X" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

"Y" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

"Z" Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

13. Januar 2005

Absenddatum des Internationalen Recherchenberichts

04/02/2005

Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde  
Europäisches Patentamt, P.B. 5618 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Dupuis, J-L

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/009548

## C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	EP 0 437 149 A (GAZ DE FRANCE ; SAURON JOSEPH MATERIEL IND (FR)) 17. Juli 1991 (1991-07-17) Ansprüche 1,2 -----	1-27
A	EP 1 022 114 A (GLYNWED PIPE SYSTEMS LTD) 26. Juli 2000 (2000-07-26) Absatz '0025!; Ansprüche 1,7-9; Abbildungen 1-3 -----	13,14,27



# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/009548

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
EP 0335010	A	04-10-1989	DE 3810795 A1 AT 104072 T EP 0335010 A2 ES 2052683 T3 GR 3023461 T3 US 5130518 A	12-10-1989 15-04-1994 04-10-1989 16-07-1994 29-08-1997 14-07-1992
WO 9720682	A	12-06-1997	DE 19545317 A1 AT 194543 T WO 9720682 A1 EP 0868290 A1	12-06-1997 15-07-2000 12-06-1997 07-10-1998
WO 8202593	A	05-08-1982	AU 8002682 A EP 0082842 A1 WO 8202593 A1 GB 2091428 A , B	16-08-1982 06-07-1983 05-08-1982 28-07-1982
US 4978837	A	18-12-1990	KEINE	
EP 0437149	A	17-07-1991	FR 2656950 A1 AT 106316 T CA 2033818 A1 DE 69009438 D1 EP 0437149 A1 JP 6243953 A MC 2230 A US 5138136 A	12-07-1991 15-06-1994 12-07-1991 07-07-1994 17-07-1991 02-09-1994 02-02-1993 11-08-1992
EP 1022114	A	26-07-2000	AT 218435 T DE 60000186 D1 EP 1022114 A1	15-06-2002 11-07-2002 26-07-2000